(19)日本国特許庁(JP)

8/02

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-126620

(43)公開日 平成11年(1999)5月11日

(51) Int.Cl.⁶ H 0 1 M 識別記号

内部等

FΙ

H 0 1 M 8/02

В

審査請求 未請求 請求項の数1 OL (全 11 頁)

(21)出願番号

特願平9-289633

(22)出願日

平成9年(1997)10月22日

(71) 出願人 000003609

株式会社豊田中央研究所

愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番

地の1

(72)発明者 野々山 史男

愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番

地の1株式会社豊田中央研究所内

(72)発明者 鈴木 憲一

爱知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番

地の1株式会社豊田中央研究所内

(74)代理人 弁理士 大川 宏

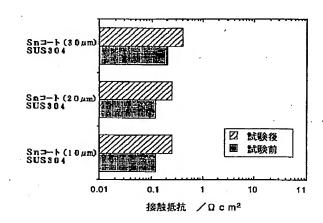
最終頁に続く

(54)【発明の名称】 燃料電池用セパレータ

(57)【要約】

【課題】加工性に優れた金属材料を基材とし、使用環境下での集電性能に優れ、かつ、コスト的に問題のない燃料電池用セパレータを提供する。

【解決手段】固体高分子型燃料電池を構成する燃料電池 用セパレータであり、耐食性に優れた金属材料の表面に Sn、Snを含有する合金、またはSnを含有する化合 物からなる被覆層を有する材料にて構成する。基材が金 属材料であるため、セパレータをプレス形成する加工性 に優れ、かつ、使用中に形成されるSn成分被覆層の酸 化膜は電気伝導性が高くて、使用中での集電性能に低下 が防止される。



【特許請求の範囲】

【請求項1】固体電解質を両側から挟持する各電極に接 触して配置されて該電極との間に供給ガスのガス通路を 形成する、集電性能を備えた燃料電池用セパレータであ り、耐食性に優れた金属材料の表面にSn、Snを含有 する合金、Snを含有する化合物、RuOz、IrOz、 MnO、またはWCからなる被覆層を有する材料にて構 成されていることを特徴とする燃料電池用セパレータ。 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、燃料電池用セパレ ータに関する。

[0002]

【従来の技術】燃料電池用セパレータは、固体高分子型 燃料電池を構成する構成部材であり、固体電解質を両側 から挟持する各電極に接触して配置されて、該電極との 間に燃料ガス、酸化剤ガス等の供給ガス通路を形成する もので、電極と接触して電流を導出する集電性能を備え ている。

【0003】かかるセパレータは、特開平4-9535 4号公報、特開平8-222237号公報等に示されて いるように、一般には、緻密カーボングラファイト、ま たはSUS、Ti、Cu、Al等の金属材料にて構成さ れる。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、緻密カーボ ングラファイトにて構成されるセパレータは、集電性能 が高く、かつ長期間の使用によっても高い集電性能が維 持されることから、集電性能の観点からは優れたセパレ ータということができる。しかしながら、セパレータの 30 電極に対向する面には、ガス通路を形成するための通路 形成性能を付与すべく多数の突起部、溝部等が形成され る。しかし、緻密カーボングラファイトは非常に脆い材 料であることから、セパレータの表面に多数の突起部や 溝部を形成すべく切削加工等の機械加工を施すことは容 易ではなく、加工コストが高くなるとともに量産が困難 であるという問題がある。

【0005】一方、上記したごとき金属材料にて構成さ れるセパレータにおいては、緻密カーボングラファイト に比較して金属材料が強度、延性に優れていることか ら、ガス通路の通路形成性能を付与すべく多数の突起部 や溝部を形成するプレス加工が可能であって、加工コス トが低く量産も容易であるという利点がある。しかしな がら、金属材料は、セパレータの使用環境の下では、そ の表面に酸化膜が生成され易く、生成された酸化膜の電 極との接触抵抗が大きくてセバレータの集電性能を低下 させるという問題がある。

【0006】これらの問題に対処すべく、セパレータの 構成材料として、加工性に優れた金属材料の表面に、電

した材料を採用することが提案されている。また、電気 伝導性に優れたAu等の金属材料をコーティングすると とが考えられる。しかしながら、金属材料を基材とする 前者の材料は、基材に対するコーティング材料の気密 性、密着性に信頼が欠けるとともに処理コストにも問題 がある。また、後者の材料はコーティング材料が高価で ある点に問題がある。

【0007】従って、本発明の目的は、加工性に優れた 金属材料を基材とし、使用環境下での電気伝導性に優 れ、かつ、コスト的に問題のない燃料電池用セパレータ を提供することにある。

[8000]

【課題を解決するための手段】本発明は燃料電池用セバ レータ、特に、固体電解質を両側から挟持する各電極に 接触して配置されて該電極との間に供給ガスのガス通路 を形成する、集電性能を備えた燃料電池用セパレータで あり、耐食性に優れた金属材料の表面にSn、Snを含 有する合金、Snを含有する化合物、RuO₂、IR O,、Mn O,またはWCからなる被覆層を有する材料に て構成されていることを特徴とするものである。 [0009]

【発明の実施の形態】本発明に係るセパレータは、耐食 性に優れた金属材料を基材とするものであり、かかる金 属材料としては、SUS、Ti、Cu、Al、これらの 合金等を挙げることができる。また、本発明に係るセパ レータを構成する被覆層は、Sn、Snを含有する合 金、Snを含有する化合物、RuOҳ、IrОҳ、MnO ,またはWCである。

【0010】Snを含有する合金としては、Sn-N i、Sn-Fe、Sn-Ti等を挙げることができる。 またSnを含有する化合物としては、SnO,を挙げる ことができる。酸化物としては他にRuO、IrO、 MnO₂、WC等を挙げることができる。これらは、単 独であっても併用されてもよい。本発明に係るセパレー タを構成する被覆層は、一般には上記した各材料を基材 の表面にコーティングして形成されるが、これらの材料 をコーティングするに先だって、基材の表面に他の材料 をコーティングしておくことができる。例えば、基材の 表面にSnをコーティングするに先だって、基材の表面 に予めNiをコーティングしておくことができる。コー 40 ティング手段としては、鍍金、クラッディング、イオン プレーティング、塗布等の手段を採用することができ

【0011】また、本発明に係るセパレータにおいて は、基材の表面に被覆層を形成した後にSnの融点以上 の温度で加熱すること、基材の表面に被覆層を形成した 材料をセパレータの形状にプレス成形した後にSnの融 点以上の温度で加熱することができる。さらにまた、本 発明に係るセパレータにおいては、基材の両面に被覆層 気伝導性に優れたカーボングラファイトをコーティング 50 を形成した材料をセパレータの形状にプレス成形した

後、燃料ガス側、酸化剤ガス側セパレータを重合してS nの融点以上の温度で加熱することにより、両セパレー タをSnを介して互いに接合してこれら両者間に冷却用 の水路を有する構造とすることができる。

[0012]

【発明の作用・効果】本発明が適用対象としている燃料 電池用セパレータにおいては、該セパレータがSUS、 Ti、Cu、Al等の金属材料のみからなる場合には、 燃料電池の運転時、電極との接触部は髙温の水蒸気が形 成する酸化雰囲気に曝されるため、当該接触部位に酸化 10 膜が形成される。このため、セパレータは接触抵抗を増 加させて集電効率を低下させることになる。

【0013】 これに対して、本発明に係るセパレータ は、耐食性の金属材料を基材とし、その表面にSn、S nを含有する合金、Snを含有する化合物、RuO₂、 IrO,、MnO,またはWCからなる被覆層を備えたも のである。Sn、Snを含有する合金はそれ自体電気伝 導性が高く、かつ、たとえ酸化して酸化物となっても電 気伝導性の低下は極めて小さいことから、燃料電池の運 集電効率を保持する。また、Snを含有する化合物、R uO,、IrO,、MnO,およびWCは既に酸化された 状態で高い電気伝導性を持つ。 このため、燃料電池の運 転中に接触抵抗を増加させることはほとんどなく、高い 集電効率を保持する。

【0014】Sn、Snを含有する合金、またはSnを 含有する化合物、RuO、、IRO、MnO、およびW Cは、鍍金、クラッディング、イオンプレーティング、 塗布等の手段にて、基材の表面に対して容易に、かつ安 価にコーティングすることができる。また、コーティン 30 グにより形成される被覆層は気密性および密着性ともに 良好であって基材表面から剥離するおそれはすくない。 [0015]

【試験例】本発明が適用対象とする燃料電池用セパレー タを構成する各種の金属材料からなる薄板について、水 蒸気雰囲気に暴露した場合の接触抵抗に対する影響の有 無を知るべく本発明に係るセバレータの構成材料を形成 し、また、本発明に係るセパレータを構成部材とする固 体高分子型燃料電池を構成してその電池特性についての 検討を行った。

(試験例1)本試験例では、セパレータとして一般に使 用されている金属材料であるTi、Al、Cu、SUS 316、SUS304からなる薄板、SUS304製薄 板の表面にカーボングラファイトをコーティングしてな る薄板、緻密カーボングラファイトからなる板をそれぞ れ作製して、これらの薄板および板を80℃で湿度10・ 0%の水蒸気雰囲気に96時間暴露し、これらの薄板お よび板における水蒸気雰囲気での暴露の前後の接触抵抗 を測定した。得られた結果を図1のグラフに示す。

【0016】図1の結果を参照すると、Ti、A1、C 50

u、SUS316、SUS304からなる薄板では、接 触抵抗は、水蒸気に暴露する以前においては比較的小さ いが、水蒸気雰囲気に暴露すると著しく増加することが 認められる。これは、水蒸気が酸化性雰囲気であること から薄板表面に酸化膜が生成され、酸化膜の生成に起因 して接触抵抗が大幅に増加しているものと理解される。 従って、これらの薄板を構成材料とするセパレータにお いては、燃料電池の運転中に接触抵抗が増加して集電効 率が著しく低下する。

【0017】これに対して、SUS304製薄板の表面 にカーボングラファイトをコーティングしてなる薄板、 緻密カーボングラファイトからなる板では、接触抵抗 は、水蒸気雰囲気に暴露する以前においては小さく、水 蒸気雰囲気に暴露してもほとんど変化しないことが認め られる。従って、これらの薄板を構成材料とするセパレ ータにおいては、燃料電池の運転中も接触抵抗の増加が 少なくて高い集電効率を保持する。

(試験例2) 本試験例では、セパレータとして一般に使 用されている金属材料であるSUS304の薄板を基材 転中に接触抵抗を増加させることはほとんどなく、高い 20 としている。そして、この基材の表面にSnをクラッデ ィングによりコーティングして形成している。Sn成分 の被覆層の厚さは、30μm、20μmおよび10μm として薄板をそれぞれ作製した。これらの薄板を80℃ で湿度100%の水蒸気雰囲気に96時間暴露し、これ らの薄板における水蒸気雰囲気での暴露の前後の接触抵 抗を測定した。得られた結果を図2のグラフに示す。

> 【0018】図2の結果を参照すると、Sn成分の被覆 層を有する薄板では、Ti、Al、Cu、SUS31 6、SUS304からなる薄板に比較して、水蒸気雰囲 気に暴露する以前での接触抵抗は著しく小さく、かつ、 水蒸気雰囲気に暴露した後における接触抵抗の増加は極 めて小さいことが認められる。従って、これらの薄板を 構成材料とするセパレータにおいては、燃料電池の運転 中も接触抵抗の増加が少なくて高い集電効率を保持す

【0019】なお、本試験例では、SUS304の薄板 である基材の表面に耐食性に優れ、かつ電気伝導性が高 いSnOz、RuOz、IrOz、MnOz、WCをそれぞ れイオンプレーティングによりコーティングしてなる、 厚さ2μm~10μmの被覆層を有する薄板をそれぞれ 作製した。そして上記と同様の水蒸気雰囲気に暴露する 試験を試みたところ、いずれの薄板も、水蒸気雰囲気に 暴露する以前での接触抵抗が著しく小さいことは勿論の こと、水蒸気雰囲気での暴露後の接触抵抗の増加は極め て小さいことが認められた。

(試験例3) 本試験例では、セパレータとして一般に使 用されている金属材料であるSUS304の薄板を基材 として、この基材の表面にSnをクラッディングにより コーティングしてなる、厚さ30μm、20μm、10 μmのSn成分の被覆層を有する薄板、および、SUS

304の薄板を基材としその表面に厚さ 2μ mのNi鍍 金を施した後Ni鍍金層の表面にSnをクラッディング によりコーティングしてなる、厚さ30μm、20μ m、10μmのSn成分の被覆層を有する薄板をそれぞ れ作製した。そしてこれらの薄板を非酸化性雰囲気にて 250℃で1時間加熱処理した。

【0020】加熱処理された各薄板を80℃で湿度10 0%の水蒸気雰囲気に96時間暴露し、これらの薄板に おける水蒸気雰囲気での暴露の前後の接触抵抗を測定し た。得られた結果を図3のグラフに示す。これらの結果 10 を参照すると、これらの薄板における接触抵抗は、Sn 成分の被覆層を有する実施例2に示す薄板に比較して同 等またはそれより低く、かつ、水蒸気雰囲気に暴露した 後における接触抵抗の増加は極めて小さいことが認めら れる。従って、これらの薄板を構成材料とするセパレー タにおいては、燃料電池の運転中も接触抵抗の増加が少 なくて高い集電効率を保持する。

【0021】特に、SUS304の薄板状基材の表面に 厚さ2μmのNi鍍金を施した後にNi鍍金層の表面に 厚さ10μmのSn成分の被覆層を形成してなる薄板に 20 おいては、水蒸気雰囲気での暴露の前後共に、試験例1 に示す緻密カーボングラファイトと同等の接触抵抗を示 すことが認められる。なお、上記した加熱処理は非酸化 雰囲気中で行っているが、通常の酸化雰囲気で加熱処理 を行ってもよい。この場合には、基材を被覆する被覆層 の表面に酸化膜が生成されるため、生成された酸化膜を 除去するようにすることが好ましい。

(試験例4) 本試験例では、SUS304の薄板状基材 の表面に厚さ10 µmのSn成分の被覆層を形成してな る薄板、およびSUS304の薄板状基材の表面に厚さ 2μmのNi鍍金を施した後にNi鍍金層の表面に厚さ 10 μm、30 μmのSn成分の被覆層を形成してなる 薄板を非酸化性雰囲気にて250℃で1時間加熱処理し たものについて、被覆層の断面組織の変化、および被覆 層のX線回析を行った。その結果を、図4~図8に示

【0022】図4は、SUS304の薄板状基材の表面 に厚さ10μmのSn成分の被覆層を形成してなる薄板 の加熱処理前後における断面組織の光学顕微鏡写真を示 す。図5は同薄板の加熱処理後における被覆層のX線回 析のチャートを示している。この断面組織を参照する と、250℃での加熱処理により明らかな組織変化が認 められ、この組織を分析した結果Sn-Fe化合物であ ることが確認された。

【0023】図6は、SUS304の薄板状基材の表面 に厚さ2μmのNi鍍金を施した後にNi鍍金層の表面 に厚さ10μmのSn成分の被覆層を形成してなる薄板 の加熱処理前後における断面組織の光学顕微鏡写真を示 す。図7は同薄板の加熱処理後における被覆層のX線回 析のチャートを示している。この断面組織を参照する

と、250℃での加熱処理により明らかな組織変化が認 められ、この組織を分析した結果Sn-Ni化合物であ ることが確認された。

【0024】図8は、SUS304の薄板状基材の表面 に厚さ2μmのNi鍍金を施した後にNi鍍金層の表面 に厚さ30μmのSn成分の被覆層を形成してなる薄板 の加熱処理後の断面組織の光学顕微鏡写真を示してい る。この被覆層を分析した結果、被覆層に中にSn-N i化合物が生成していることが確認された。但し、組織 の表面にはSnが残留していることが確認され、かかる 加熱処理後の薄板の接触抵抗は、表面の残留Snに起因 して、加熱処理前の薄板と同程度であるものと認められ る。従って、Snのコーティング量があまりに多いと、 加熱処理をしても表面にSnが残留して加熱処理の効果 が期待できない。

【0025】以上の結果から、SUS304の薄板状基 材の表面にNiをコーティングした後にNi層の表面に. Sn成分の被覆層を形成する場合に、加熱処理効果を期 待するには、Sn成分の被覆層は厚さが10μm以下で あることが好ましい。この場合、Ni層は厚さが2μm ~10 µmの範囲であることが好ましい。Ni層の厚さ が2μm未満である場合には、加熱処理後、表面に残留 するSnの割合が高くなり、加熱処理の効果が期待でき ない。また、Ni層の厚さが10μmを越える場合に は、コスト上不利であるとともに、セパレータの形状に プレス成形する際に支障を生じるおそれがある。

【0026】なお、SUSの薄板状基材に換えて、Ti 等の金属材料を採用する場合も同様であり、また、SU S304の薄板状基材の表面にSn成分の被覆層を形成 する場合に加熱処理効果を期待するには、Sn成分の被 覆層は厚さが5μm以下であることが好ましい。なぜな ら、5μm以上では加熱処理後に残留するSnの割合が 多くなるため、生成したSn-Ti化合物の接触抵抗を 下げるという特性が十分に活かされない。

(試験例5)本試験例では、SUS304およびTi.の 薄板状基材 (厚さ0.1mm~0.3mm)の表面、ま たは、同表面にNiをコーティングした後にNi層の表 面にSn成分の被覆層を形成した薄板を、被覆層側が多 数の突起を有する電極接触側となるように、燃料電池用 セパレータの形状にプレス成形した。次いで、プレス成 形した薄板を、非酸化雰囲気の下でSnの融点以上の温 度にて加熱処理して燃料電池用セパレータを形成した。 【0027】得られたセパレータには、電極接触側の表 面にSn-Fe化合物、Sn-Ti化合物、Sn-Ni 化合物等が存在していることが確認された。なお、上記 したプレス成形は、上下両型を有する通常の成形金型を 使用する成形手段で十分であり、また、上型、下型のい ずれかを用いて液圧成形する成形手段でもよい。プレス 成形においては、Sn成分の被覆層が展伸性に富むた

め、同被覆層は変形の厳しい突起部の近傍においても基

10

材の表面を覆っていて、基材表面からの剥離は認められない。

(試験例6)本試験例では、SUS304およびTiの薄板状基材(厚さ0.1mm~0.3mm)の両面、または、同両面にNiをコーティングした後にNi層の表面にSn成分の被覆層を形成した薄板の両面を、多数の突起を有する電極接触側となるように燃料電池用セパレータの形状にプレス成形して、燃料ガス側セパレータ用および酸化剤ガス側セパレータ用の薄板を形成した。次いで、これら両薄板を重合して非酸化雰囲気の下でSnの融点以上の温度にて加熱処理して、Snを介して両薄板が互いに接合された燃料ガス側セパレータと酸化剤ガス側セパレータが一体のセパレータを形成した。

【0028】得られたセパレータにおいては、両薄板の接合部間に冷却用の水路を有する構造に構成することができ、かかる構成とすることにより、燃料電池用セパレータのコストの低減と、燃料ガス側および酸化剤ガス側セパレータ間の導電性の向上を図ることができる。なお、かかるセパレータにおいては、電極接触側の表面にSn-Fe化合物、Sn-Ti化合物、Sn-Ni化合20物等が存在していることが確認され、かつ、被覆層が基材表面から剥離していないことが確認された。

(試験例7)本試験例では、SUS304の薄板状基材(厚さ0.15mm)の表面に厚さ2μmのNi鍍金を施した後にNi層の表面に厚さ10μmのSn成分の被覆層を形成した薄板をブレス成形して、その後非酸化雰囲気の下でSnの融点以上の温度にて加熱処理して、燃料ガス側セパレータおよび酸化剤ガス側セパレータを形成した。これら両セパレータを採用して固体高分子型燃料電池を構成してその電池特性を測定し、その結果を図9のグラフに示す。

【0029】なお、比較例として、SUS304の薄板 状基材(厚さ0.15mm)の表面に厚さ10μmの緻 密カーボングラファイト成分の被覆層を形成した薄板、 SUS316、Tiの薄板状基材(厚さ0.15mm)* * のみの薄板をプレス成形してなる各種のセパレータを構成部材とする固体高分子型燃料電池の特性を、図9のグラフに併せて示す。

【0030】同図を参照すると、本試験例に係る燃料電池用セパレータにおいては、緻密カーボングラファイト製のセパレータとほぼ同等の特性が得られることが認められ、しかも、かかる特性は経時変化がほとんどないことが確認された。

【図面の簡単な説明】

【図1】各種セパレータ材料の接触抵抗を示すグラフである。

【図2】金属製の薄板状基材の表面に厚さの異なるSn成分被覆層を有する各種セパレータ材料の接触抵抗を示すグラフである。

【図4】金属製の薄板状基材の表面にSn成分被覆層を 有するセパレータ材料の加熱処理前後の断面組織を示す 顕微鏡写真である。

【図5】図4に示す加熱処理後のセパレータ材料における被復層のX線回折のチャートである。

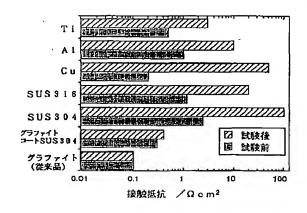
【図6】金属製の薄板状基材の表面にNiをコーティングした後にNi層の表面にSn成分の被覆層を形成してなるセパレータ材料の加熱処理前後の断面組織を示す顕微鏡写真である。

【図7】図6に示す加熱処理後のセパレータ材料における被覆層のX線回折のチャートである。

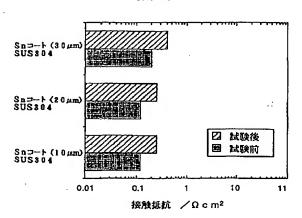
【図8】金属製の薄板状基材の表面にNiをコーティングした後にNi層の表面にSn成分の被覆層を形成してなるセパレータ材料の加熱処理後の断面組織を示す顕微鏡写真である。

【図9】各種材料からなるセパレータを構成部材とする 各種固体高分子型燃料電池の電池特性をグラフである。

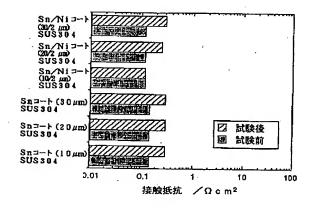
【図1】



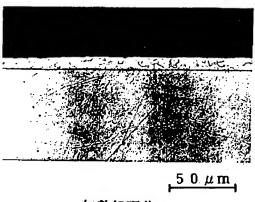
【図2】



[図3]

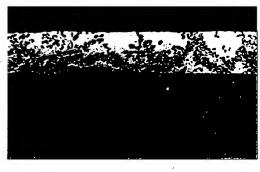


【図4】



加熱処理前

【図8】



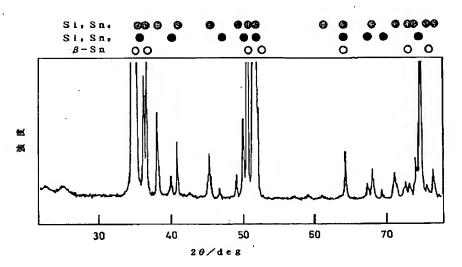
50 μ m



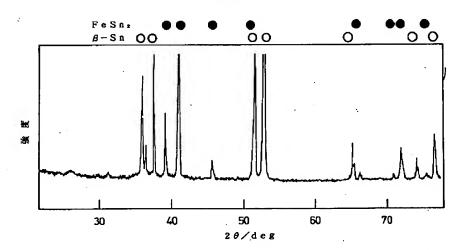
50 μm

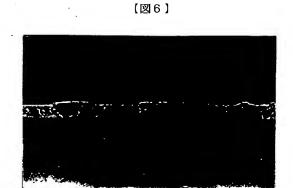
加熱処理後





[図7]





加熱処理前



50 μm

 $50 \mu m$

加熱処理後

【図9】 電池温度:80℃ カソード圧力: 2atm アノード圧力:1atm 電池電圧 / V 0.5 電流密度 /Acm⁻²

- 1. グラファイト(従来品) 2. GrコートSUS304
- 3. 加熱処理した Sn/NIコート(10/2 μm)SUS304
- 4. Ti 5. SUS316

【手続補正書】

【提出日】平成9年11月19日

【手続補正1】

【補正対象書類名】図面

【補正対象項目名】図4

【補正方法】変更

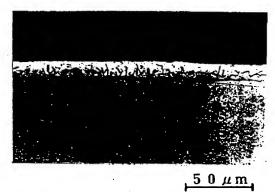
【補正内容】

【図4】

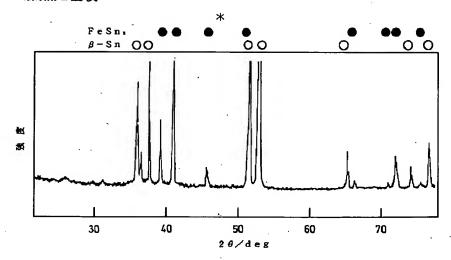


加熱処理前

*【手続補正2】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図5 【補正方法】変更 【補正内容】 【図5】



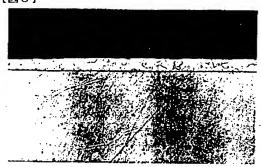
加熱処理後



【手続補正3】 【補正対象書類名】図面

【補正対象項目名】図6 【補正方法】変更

【補正内容】 【図6】



5 0. μm

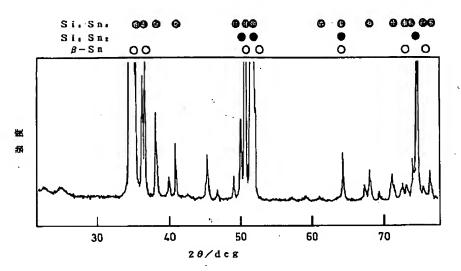
加熱処理前

【手続補正4】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図7 【補正方法】変更 【補正内容】 【図7】



50 μm

加熱処理後



フロントページの続き

(72)発明者 阿部 勝司

愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番 地の1株式会社豊田中央研究所内 (72)発明者 朝岡 賢彦

愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番 地の1株式会社豊田中央研究所内 【公報種別】特許法第17条の2の規定による補正の掲載 【部門区分】第7部門第1区分 【発行日】平成11年(1999)12月14日

【公開番号】特開平11-126620 【公開日】平成11年(1999)5月11日 【年通号数】公開特許公報11-1267 【出願番号】特願平9-289633 【国際特許分類第6版】 H01M 8/02 【FI】

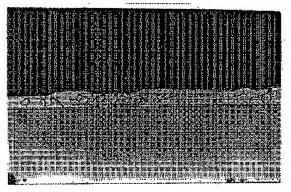
В

「手続補正書」 【提出日】平成10年12月28日 【手続補正1】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図4

H01M 8/02

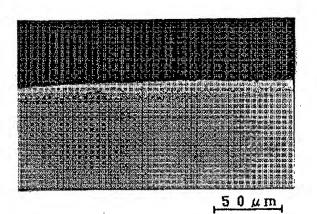
【補正方法】変更 【補正内容】 【図4】

図面代用写真



 $50 \mu \text{m}$

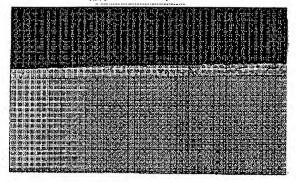
加熱処理前



加熱処理後

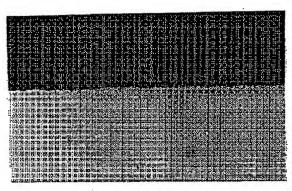
【手続補正2】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図6 【補正方法】変更 【補正内容】 【図6】

図面代用写真



50 µm

加熱処理前



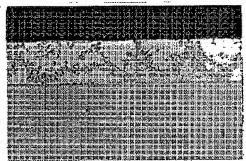
 $50 \mu m$

加熱処理後

【手続補正3】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図8 【補正方法】変更 【補正内容】

【図8】

図面代用写真



50 μm,